⑫ 特 許 公 報(B2)

昭63-24291

@Int_Cl.4

識別記号

庁内整理番号

2020公告 昭和63年(1988)5月20日

9/24H 01 J 7/02 C 09 J H O1 J 29/87

101

A-6680-5C 6770-4J 6680-5C

発明の数 1 (全8頁)

63発明の名称

粘接着テープを用いたブラウン管の補強方式

②特 顧 昭55-8779 ❸公 開 昭56-107456

多出 顧 昭55(1980)1月30日 49昭56(1981)8月26日

②発 明 川口 者

男 健

東京都目黑区目黑3丁目2番17号 静岡県田方郡中伊豆町冷川1004番地

英 ②発 明 者 井 本 **犯出** 顋 人 株式会社 寺岡製作所

東京都品川区広町1丁目4番22号

②代 理 人 弁理士 中本 宏

外2名

審 査 官 奥 村 赛

1

2

切特許請求の範囲

1 横方向強度が高さ0.6 皿以内の線型段差部分 ができても該部において少なくとも10乃至30kg/ cfの範囲の加圧を受けても切断しない耐圧縮切断 強度を有する基材の片面に80乃至200℃の融点を もつ熱溶融型接着剤を塗布し、その反対面に感圧 性粘着剤を塗布してなる粘接着テープをブラウン 管と締付けバンドの間に介在させることを特徴と するブラウン管の補強方式。

周または部分的に粘着面で貼着した後、少なくと も120℃以上に加熱した締付けバンドを当該テー プ上に接触させて溶融接着させることにより防爆 効果を高めることを特徴とする特許請求の範囲1 記載のブラウン管の補強方式。

発明の詳細な説明

現在テレビジョン等で使用するブラウン管の防 爆方式は画像の質、補強効果および生産ラインで の適性化により大部分が側面又は背面保護方式が 採用されている。

この方式は特異な形状をするブラウン管内部を 極度に真空に保つことにより壁面に生じる歪みが できて、ブラウン管の前面に衝撃が加わることに より逆歪みを発生しブラウン管外側面がふくれた のを防ぐため、外側面を金属性の締付けパンドで 締め付けることによつて補強するものである。

このような方式においては締付けバンドの締付

け力をブラウン管表面に有効に伝えることを要 し、そのためには、締付けパンドの内側とブラウ ン管表面との間に有効且つ強力な接着部材を介在 させねばならない。もし、この有効な接着部材が 5 介在しない時には、パンドを締め付けることによ りプラウン管表面の曲面性によつてパンドがすべ つてしまい補強効果がなくなつたり、或るいは直 接バンドがブラウン管表面に接触して表面を傷付 ける等して局部的に弱い箇所を発生したり、ブラ 2 粘接着テープをプラウン管の外側面にその全 10 ウン管の外側部へのふくらみに対してコーナーを 支点として全体で十分に伸びてしまつたりするな どの不利が存在し、満足する防爆機能を果さなく なる欠点が存在する。

> 一方、有効な接着部材が存在する時は、衝撃を 15 受けたブラウン管の前部にひびが入るのを防ぎ、 且つ該部によりひびが発生しても、これに伴つて 発生する外側面のふくらみはそのひびの周辺の極 めて限られた部分についてのみのバンドを伸ばそ うとする力に限定されていまい、そのひびは締付 20 けバンドの直下で停まると同時に破壊を防止する し、仮にブラウン管が破壊したとしても締付けバ ンドとの接着により破片は保持され、破壊された ガラス破片が飛散するのは最小限度に停まる。

本発明は前述の点に注目して発明された接着部 り、甚だしいときはやがて破壊されることがある 25 材として新規なる粘接着テープを用いたブラウン 管の補強方式に関するもので、自動化適性に秀 れ、締付けバンドとブラウン管表面との間に有効 かつ強力な接着を与えるべく圧縮切断に対して秀

れた強度をもつ基材の片面に締付けバンドと良好 な接着を示す熱溶融型接着剤を、その反対面にガ ラス表面と良好な接着を示す秀れた凝集性のある 感圧性粘着剤より構成された粘接着テープを介在 させたプラウン管補強方式に関するものである。

従来、このような接着の方式の一つは2液性の 熱硬化型接着剤が使用されていたが、このような 接着剤を使用する場合は締付けパンドの内側にり ムバンドを介在させ、そのリムバンドの内側に接 ディング時に樹脂のはみだしを生じたり、その他 接着剤の可使時間への対処のため大規模な2液混 合材を必要とすると同時に、硬化の促進のために 長大な硬化炉や、硬化剤の毒性対策のための大規 ばならない等のエネルギーの浪費、安全衛生、そ してコストアツブの不利等があつた。

他の方式ではフイルム、紙、クロス等の基材の 感圧性粘着テープをブラウン管周囲に巻き付け、 型ブラウン管等で締付け力を強大にすると基材が 切断されてパンドが直接ブラウン管表面に当つて しまつたり、締付けバンドとテープとの離型面の 間には接着が存在しないため締付けパンドがテー が有効に伝わらず、適用されるブラウン管の管種 が極めて限定されるなどの不利を有していた。

このような欠点に対しては熱硬化型樹脂を基材 に含浸させたプリプレグや粘着剤を表裏に塗布し た両面粘着テープが使用されるが、プリプレグに 30 ラウン管補強方式を得ることを目的とするもの おいては可使時間が短かく、その管理や、硬化条 件の設定が困難となる問題があり、均一な接着を 得ることが難しく、また硬化反応を行なうために 髙温をかけることを要し、このことがブラウン管 の内部に装着された発色体の関係で困難なため、35 加熱温度は80℃程度が限度であり、その結果長い 硬化時間が必要となつたりする不利があつた。粘 着剤を用いる場合においては粘着剤の永久流動特 性のためパンディング時に粘着剤が締付けパンド などの外観不良を起こしたり、粘着剤の流動によ る経日変化で締め付けたバンドが目的の位置から ずれてしまい、まつたく補強効果を呈さなくなつ たり、更には両面テープにブロッキングが生じる

のを防止するために使用されるセパレーターの配 設と、これを廃棄する問題があり、いずれも満足 する補強方法とはなり得なかつた。

一方ブラウン管の大型化及び極小化や、その安 5 全対策の増強の目的でバンドの締付け力を増加さ せ締付けバンドを加熱しながら締付けその加熱に よる膨張と冷却による収縮を利用した加熱パンデ イング方式が近年増加してきた。これはブラウン 管前面に衝撃が加わることにより外周方向に広が 着剤を塗布するため、複雑な工程を経たり、パン 10 ろうとする力Wが生じ、これをより高いパンドの 拡張力Fで締め付けて押え込むことを目的として おり、WとFとの関係は、以下の通りである。

W = K/F

ここでKはブラウン管の構造や、バンドとブラ 模な換気設備等の大がかりなライン化投資をせね 15 ウン管の間の接着などによつて決まる定数であ

この加熱パンデイング方式では締付け力Fを増 大させるのみでなく、髙温に加熱され引張られた 金属製パンドは塑型変形領域まで伸ばすことが可 その上に締付けバンドをかける方式もあるが、大 20 能で、立体的な曲面を有するブラウン管外側面に 対する密着度も増加するため、バンドの締付け力 が極めて有効にブラウン管に伝わる有利さを有す

したがつてこの方式では大型管に必要な大なる プ表面よりズレてしまうなどでバンドの締付け力 25 締付け力は勿論のこと、従来の常温の引張り締付 け方式において締付け治具の抜き取り時に発生す るテンションダウンを起こし易かつた小型管にお いても強力な締付け張力を与える有利さがある。

> 本発明はこの加熱パンデイング方式に有効なブ で、 ブラウン管の外側面とバンドの間に有効な接 着を与えることによつて前述した式(I)におけるK の値を小なるものとし、合わせて大なる締付け力 Fとで外側面のふくらみWを小さくさせることに よつて、ブラウン管のひび割れを防ぎ、加えて防 爆効果を高めようとするものである。

上記目的を達成すべく、本発明はブラウン管の 外側面の全周または必要な部分にのみ粘接着テー プの粘着面を用いて貼 しブラウン管とテープ間 よりはみだし、はみ出た粘着面へ塵埃が付着する 40 の接着部材を形成し、次いで100℃以上好ましく は350°C乃至450°Cに加熱されて膨張させるか、降 伏点以上に引張られた締付けバンドをはめ込んだ りして締め付けたりする。この瞬間、加熱バンド に接触している接着部材の熱溶融型接着剤は溶融 5

しバンドの冷却とともに固化し強力な接着を締付 けバンドとテープ間に形成し、この結果ブラウン 質とバンド間はこの粘接着テープを境にして一体 化し、バンドの締付け力は有効にブラウン管装面 に伝えられるようになしたプラウン管の補強方式 5 に係る。

ここにおいてこの接着効果はブラウン管にその 外側にふくらもうとする力Wがかかり、このふく らもうとする力はこれを詳細に見るとクラックを 発生させようとし、クラックが生じたときはその 10 溝に沿つた部分的なものであるが、この力がバン ドの縮付け力以上にかかつたとしてもパンドの伸 びを部分的におさえ、クラックを最小限度に止め る効果を発揮する。更にこの補強方式において、 圧力に対して十分な耐圧性があり、基材切断によ る接着不良箇所の発生を防ぎ、バンドが直接ブラ ウン管表面に当つて傷付けることもない。

加えて、もしもこのブラウン管が破壊されたと 効に接着されており、危険なガラス破片の飛散は 最小限度に止まる副次効果がある。

本補強方式を図面で説明すると図面第1図は本 発明における補強方式の使用斜視図で、第2図は 使用状態の断面図である。図中 | はブラウン管、25 3は粘接着テープで、2は締付けバンドである、 はテープ3の基材であり基材4の一方の面には粘 着剤5が塗布され、反対面に形成された熱溶融型 接續剤層6は、前記粘着剤5に対して秀れた離型 するものであり加熱されたバンド2と接触するこ とにより接触部分のみが熱溶融して接着する。テ ープ3にはモールドマツチ部の段差部分を有し、 この段差部分に対しては耐圧縮切断性の秀れた基 良好な粘着性と、剪断に抗する高い凝集性とを備 えた粘着剤で、基材4との間にも高い粘着性が存 在するものである。

本発明の補強方式に使用する粘接着テープ3の 熱溶融型接着剤6は、フイルム形成能が良く融点 40 が80℃乃至200℃で、常温で柔軟性があり、且つ 金属に対する接着性の高いものが使用され、少な くとも溶融接着後180℃において、引剝力が500 ∦/10mm市以上のものが好ましくエステルレジ

ン、アクリルグラフトポリエチレン、エチレンー 酢酸ピニル共重合体、スチレンーブタジエン共重 合体、エチレンーアクリル共重合体、ポリアミド 等の樹脂の単独又は配合物が使用され、種類に応 じて50μ乃至150μの厚さで使用するよう選ばれ る。この接着剤層 6 表面は、反対側の粘着剤 5 に 対し、十分な離型性を有する場合は、そのままで 使用されるが不十分な時は微量の離型剤が塗布さ れる。

反対面に使用される粘着剤5はガラス面に対し て180℃において引剝力が500 8 / 10 ㎜巾以上の粘 着力のあるアクリル系およびゴム系粘着剤であ り、好ましくは適度の凝集性を与えるために、こ れらに微量の硬化剤が添加された熱硬化型粘着剤 テープ基材はかかる方法で締め込まれたバンドの 15 であり、これをガラス面に加熱バンデイングする 時にずれを生じないものが望ましく、一般に50μ 乃至150μの厚さの範囲で使用される。また熱硬 化型でない粘着剤も使用できるが、この場合ゆる やかな傾斜面で使用した時、バンデイング時にず してもガラス破片はバンドにテープを介在して有 20 れを生じる場合は引つ掛かりのあるモールドマツ チ上でのみ使用する制限がつく。

基材4として使用されるものは、ガラスクロ ス、ポリエステルクロス、ビニロンクロス、ス フ、綿布、そしてポリエステルフイルム等であ り、これ等の基材4に要求される耐圧縮切断力は 締付けバンドとブラウン管表面の間での圧力、更 にシピアにはブラウン管表面のモールドマツチ や、バンドの溶接部、イヤーの取付部等に集中的 にかかる圧力であり、この圧力は総圧力700~ 性を有し、且つ基材 4 に対して秀れた接着性を有 30 1500kg/cdで部分的には最大20~30kg/cdの力が 加わる。この圧力に耐える条件を満たす目安は基 材 4 の種類によつて異なるが、ガラスクロスにお いては少なくとも横糸は75番手以上の太さの糸が 使用されるが、この横糸径の耐圧はモールドマツ 材4が有効に働く。粘着剤5はガラス面に対して 35 チ精度とクロス織りバランスとかで決定されるた め、管種によつてはこれ以下の太さの糸でも使用 できる。ポリエステルクロス等の化繊類を使用す る時は、一般に基材4の厚さが0.3㎜以上のもの が好ましい。

> ポリエステルフイルムを使用する時はブラウン **管表面の曲面に対する適応性およびフイルムの圧** 縮剪断強さより75µ乃至135µの厚さの範囲が最も 適当である。更に綿布やスフ布等は0.2㎜の厚さ 以上のものが使用されるが、これ等の基材は強度

的に極めて弱いにもかかわらず有効なのは、加圧 状態において布を形成する繊維自身がほぐれ、結 果として逃げを形成することと、繊維自体の収縮 性が比較的少なく高温安定性及び樹脂層の固定効 果に秀れている点にある。

このような事情により様々な材料の基材4を使 用することが可能であるが、一般には接着剤 6 及 び粘着剤4の固定効果に寄与する少ない伸び、バ ンディング時の高温に対する信頼性、各コーナー 部、更に締付けバンドの合わせ部分等の局部的な 圧縮切断力の影響が最も大きいため、外観、厚 さ、作業性、コスト等から考慮してガラスクロス 基材を使用することが多い。

本発明に使用する粘接着テープ3を製造するに 15 等を拾うことなく美しい外観を保持する。 は、予め250℃乃至450℃の温度で溶融した熱溶融 型接着剤を押出機でフィルム状にして基材4にラ ミネートするか、押出機にかからない樹脂又はそ の化合物の場合は、ロールコーターやデイツプコ ーターで直接基材 4 に塗布や含浸を行なつたり、 20 りすることなく容易に引き剝せる利点が備わつて セパレーター上でフイルムを形成させた後、基材 4に転写して熱溶融型接着層6が形成される。

この反対面の感圧性粘着剤層5は、これが溶剤 型の場合はロールコーターで、無溶剤型の場合は 着剤で押出機が使用できる場合は接着剤層 6 と同 時に押し出して塗布することができる。

このようにして製造された粘接着テープ3は、 自動巻き付けができるよう必要な巾にスリットし た状態で供給される。

勿論、接着剤層6と粘着剤層5との離型性が秀 れているためセパレーターは必要としない。この ためブラウン管へ貼着するテーピングマシンは簡 単な構造のものでよいと同時に、基材強度が必然 ーピング作業ができる利点もある。

こうしてテーピングされたブラウン管に誘導加 熱や炎加熱で、その材質のもつ降伏値以上に膨張 又は強制的に引き伸ばされた金属製の締付けバン ドをはめこんだり締め付けたりして装着させる。

この時締付け力は、パンドの引張力と室温のブ ラウン管に加熱されたパンドが触れた瞬間から始 まる収縮力で決定されるため、バンドの加熱条件 はその材質の降伏点以上まで伸びる高い温度であ

る程有利である。しかしながらブラウン管表面と の温度差での熱ひずみ、及び粘接着テープに接触 した瞬間に、接触した部分のみ粘接着テープを介 してブラウン管と一体化し、その秀れた締付け力 5 と相伴い優秀な補強効果を呈する。

なかでも布状基材の粘接着テープ3を用いた補 強方式においては、バンデイング時における熱と 圧力によつて溶融した接着剤層はガラス面へも達 する為、粘着剤の永久流動性を固定化する効果が 付近に取り付けられるイヤーおよびその溶接の凸 10 現出し、ブラウン管とバンド間の接着力が向上す るとともに、接着層の固定力が向上し、より高い 補強効果を得ることができる。

> 更にこの締付けパンドと接触しなかつた、表面 にむき出しの接着剤層 6 はそのままの状態で塵埃

> このように補強されたブラウン管は仕上げ検査 工程で異常が発見され回収する必要が生じても、 締付けパンドのみを切断して、180号|剝しを行な うだけでブラウン管表面に接着層の糊残りをした おり、生産ロス率は最小限度に止まる。

上述した本発明の粘接着テープを使用したブラ ウン管の補強方式の数々の利点は効率的で且つ安 価に安全性の高いブラウン管を生産するのに極め キャレンダーを用いて塗布され、特に無溶剤型粘 25 て有効な方法であるが、更に具体的には実施例を 用いて説明する。

> 本発明はこれ等の実施例に限定されるものでは ない。

実施例 [

基材 4 として厚さが0.18㎜で織密度が経方向35 30 本/25㎜(糸番手:150)緯方向30本/25㎜(糸 番手:75) のアミノシラン処理済平職ガラスクロ スの片面に熱溶融型接着剤6として軟化点85℃の エチレンーアクリル酸共重合体(MI=4、アク 的に強い粘接着テープ3であるため、高速でのテ 35 リル酸含量8%)を押し出し機を用いて温度350 ℃において押し出し70µ厚さのラミネート加工を 行なつた後、反対面にトリレンジイソシアナート を微量添加したアクリル系粘着剤を50μの厚さに ロールコーターで塗布架橋して紙管に巻き取つて 40 粘接着テープ3を製造した。

> このテープは粘着面5に対する接着面6の離型 性は良好で粘着剤のブロツキングや接着剤の基材 離れは認められなかつた。

更に本テープの一般性能は全体の厚さが0.3≥

でガラス板及び鋼板に対する接着性は300℃にお いて 5 秒間、10kg/cdの加圧を行なつた試験機 (インストロンモデル1131)を用いて測定すると、 粘着剖面の対ガラス板180%|剝し力および、対ガ ラス板剪断接着力は前者が2.2kg/30mm巾(引つ 5 張り速度300m/min) で後者が12.5kg/cf(引 つ張り速度50m/min)であつた。同様に接着剤 面の対鋼板18091剝し力と対鋼板剪断接着力はそ れぞれ2.6kg/30mm巾と25.8kg/cがであった。

このテープを33㎜中に切断し、20インチカラー 10 込んで防爆補強を行なつた。 テレビブラウン管1の外側部モールドマツチ段差 上に1周巻き付け(約1.5m)た後、このテープ の上に誘導加熱により約350℃に加熱した締込み バンド(Mn含量0.7%の鋼板で表面酸化処理済) 2 を約50kg/30mm巾の力で引つ張りながら締め付 15 実施例 3 け防爆装備とした。この防爆装備による補強効果 は前面ヒツトテストによるクラツクパターン解 析、落下テストによる飛散分布、強制ずり試験に よるずれ量、ヒートサイクルテストによるテンシ 防爆機能を有することが認められた。(表 1 参照)

本補強方式の具体的な防爆特性に寄与する点 は、ブラウン管を破壊して、この粘接着テープの 形状およびブラウン管表面そして締付けパンドと テープ基材は、圧力の集中するコーナーモールド マッチ上でも切れは認められず、わずかに織り乱 れが発生したのみであつた。更に対プラウン管1 表面への引剝し力は1.85kg/33mm、対込みけパン 接着力を示した。

上述のように本発明の補強方式はその秀れた防 爆特性のみならず、外観にも秀れ、防爆特性に具 体的に寄与する数値を示す等、本方式の有効性が 実証された。

実施例 2

基材4として厚さが0.1㎜のポリエステルフイ ルムの片面に熱溶融型接着剤 6 として軟化点125 ℃のエステルレジン(変性ポリエステル樹脂)を 50μになるよう塗布、乾燥し、その上にイソシア ナートーアルコール共反応型離型剤を約0.188/ π塗布して熱溶融型接着シート6とした。

一方、このシートの反対面に天然ゴムおよびロ

10

ジン酸誘導体より構成された感圧性粘着剤をトル エンを溶剤として厚さ50uの粘着剤層 5 を形成す るよう塗布乾燥して紙管に巻き取り粘接着テープ 3を製造した。

本テープの一般性能は表1に示す通りで、9イ ンチブラウン管に21㎜巾にスリトしたテープを全 周(約1m)巻き付け、この上より巾19㎜で内径 がブラウン管外径に対して95%になるよう予め溶 接した金属パンド2を420℃に誘導加熱してはめ

この補強の防爆効果は実施例1に記述した項目 と同一評価を行ない良好な結果を得た。このブラ ウン管1を破壊して夫々の部位での接着評価を行 なつた結果は表しに示す通りである。

基材 4 として厚さ0.22㎜、織り密度が経方向50 本/25㎜ (糸番手30)、緯方向40本/25㎜のスフ 布に、熱溶融型接着剤として軟化点185℃のポリ アミド樹脂(アミン価0.5以下)を250℃に保たれ ヨンダウン値等すべて良好な結果であり、秀れた 20 たホツトメルトロールコーターで接着剤層が60μ の厚さになるよう塗布し、その表面に実施例1の 離型剤を0.18/㎡塗布して熱溶融型接着シート 6とした。次いで反対面に固型の天然ゴム系粘着 剤を厚さ70μに塗布して紙管に巻き取り粘接着テ の接着力を評価することによって明らかとなり、25 ープ3とした。このテープ3を実施例2と同一の ブラウン管1に同一の方法で適用し、同一の防爆 装備を行なつて防爆機能を評価した。この結果は 良好なものであつたが、破壊後テープ形状の検査 においてやや切れかかつている部位が認められ ド2への引剝し力は2.68kg/33mmであり、良好な 30 た。このことより本ブラウン管のモールドマツチ 部の最下段差が0.25㎜であったことより、この段 差以内で本テープを用いた補強方式は有効であつ た。(表1参照)

実施例 4

基材として実施例1のガラスクロスの片面に熱 溶融型接着剤として軟化点128℃のスチレンーブ タジェン共重合体を主成分としてロジン及び石油 樹脂が配合された配合物を250℃に保つたホット メルトロールコーターを用いて接着剤層6が厚さ トルエンで希釈してロールコーターを用い厚さ 40 70μになるように塗布し次いで反対面に実施例 1 の粘着剤を50μの厚さになるよう塗布乾燥5して 紙管に巻き取り粘接着テープ3とした。

> このテープを実施例1と同一のプラウン管1に 同一の方法で適用し、同一の防爆装備を行なつて

11

防爆機能を評価した。この結果は表1に示す通り 良好な結果であつた。

実施例 5

基材として厚さが0.24㎜で織密度が経方向25 本/25cm (糸番手150×2)、緯方向25本/25(糸 5 調べた。その結果防爆特性は表1に示すように満 番手:75) のアミノシラン処理済ガラスクロスの 片面に熱溶融型接着剤として軟化点95℃のエチレ ン一酢酸ビニル共重合体(酢酸ビニル含量10wt %)を350℃の押出条件で厚さ60µとなるよう押 し出し、基材にラミネート6した。次いで反対面 10 するなどの不利があつた。 に実施例3の固型天然ゴム系粘着剤をキヤレンダ ーを用いて60uの厚さになるよう途布5し紙管に 巻き取つて粘接着テープ3とした。

このテープを38㎜巾に切断し26インチカラーテ 段差0.5㎜)に全周(約2.05㎜)巻き付け、この 上より巾35㎜で内径がブラウン管外径に対して 94.5%になるよう予め溶接した金属パンド2を誘 導加熱により450℃に加熱した後はめ込み、防爆 補強を行なつた。

この補強の防爆効果は、表1に示すように良好 な結果で、プラウン管1と締込みバンド2間の接 着も満足すべき結果であつた。

比較例 1

系粘着剤をキヤレンダーを用いて仕上りの厚さが 0.25mmとなるよう塗布し、セパレーターとともに 紙管に巻き込みガラス布基材両面粘着テープとし

12

このテープを実施例1と全く同一の方法で20イ ンチブラウン管1に防爆装備を行ない防爆機能を 足するものの樹脂のはみ出し、それに伴う塵埃の 付着、パンデインゲ時のずれ、さらにはテーピン グ時にセパレーターがテープと一緒になつて巻か れてしまつたり、ガイドロールに巻き込まれたり

比較例 2

巾33mmで片面に25u厚さにアクリル酸エステル を主成分とするアクリル系粘着剤が塗布された厚 さ50μのポリエステルフイルム粘着テープを実施 レビブラウン管1の外側面(最大モールドマッチ 15 例1と同一のブラウン管1に同一の方法で防爆装 置を行ない防爆機能を調べた。この結果表1に示 すように前面ヒット、落下の両テストで異常が認 められると同時に、締付けバンド3がテープ背面 よりズレているのが認められた。更にバンドを切 20 断しテープの状態を観察すると、ほぼ全周にわた つてモールドマッチライン上で切断され特にコー ナー部分では直接バンドが全体に亘つてブラウン 管に接触し、ブラウン管の一部表面に傷の入つて いる箇所が認められた。次いで強制破壊を行なう 実施例1の基材4の両面に実施例3の固型ゴム 25 とブラウン管のガラス破片は締付けバンドと接触 していないため無方向に飛散してしまう不利があ つた。

表 1 接着性テープの接着特性と防爆試験結果

	項	目	実施例1	実施例2	実施 例 3	実施 例 4	実施 例 5	比較 例 1	比較例2
粘接	粘接着テープの仕上り厚さ (本)			0,20	0.30	0.30	0, 35	0.25	0.05
注1	熱溶融型接着剤の鋼板 に対する接着力	180°引剝力 g/10mm	850	700	730	940	.710	750	_
		剪断接着力 kg/cm²	25,8	21.5	20,5	31.5	25, 5	20,5	1
注 1	粘着剤のガラス板に対 する接着力	180°引剝力 g/10㎜	700	900	900	750	850	980	450
		剪断接着力 kg/cm²	12,5	13, 5	14,5	12,0	13.5	20.5	10,5
注2	パンデイング後の基材 切れの有無	長 辺	無	無	有	無	無	無	有
		コーナー	無	有	有	無	無	無	有
		短辺	無	無	無	無	無	無	有
	ブラウン管に対する 180°引剝強さ	長 辺	560	630	600	550	600	600	300
	180 引制型で (g/10本換算)	コーナー	1110	1160	1010	1160	1000	1110	_

13

14

	項	8	実施 例 1	実施 例 2	実施 例 3	実施 例 4	実施 例 5	比較 例 1	比較 例 2
		短 辺	560	630	550	550	600	600	300
	締め付けバンドに対する180°引剝強さ (g/10㎜換算)	長 辺	800	490	500	600	630	5 50	0
		コーナー	1350	1250	1120	1200	1550	1210	0
		短 辺	800	490	500	600	650	550	0
注3	ヒートサイクルによるパンドの初期位置より のずれ量 (nax)		0	0	0	0	0	6	0
注4	強制ずれ試験におけるずれ量 (📼)		1以	十以	2	1 以	1以下	10以上	10以 上
注5	5フイートポンドテストにおけるバンド直下 を通過したクラツク本数		5	7	8	5	3	6	15
注 6	破壊後のガラス片のパ:	ノドへの保持率 %	95	85	95	95	95	90	0

- 注 1. 300℃×5sec、10kg/cnで加圧後23℃に冷却して測定。
- 注2. 肉眼にて判定。
- 注 3. -45℃(5hrs)~+80℃(5hrs)を1サイクルとし、10サイクル放置後の最大ズレ部位のズレ距離。
- 注 4. 70℃においてバンドを固定しブラウン管に120kgの荷重を30分加えた時の最大ズレ部位のズレ距離。
- 注5. 500gの鋼球をブラウン管前面を上にした位置より1.5mの高さの位置から落下させた。
- 注6. 破壊後、締付けバンド全周に対してのガラス片の保持率:肉眼判定。

以上の実施例より締付けバンドの加熱締付方式 において本発明の補強方式は防爆機能のみなら ず、巻付作業性、仕上がり外観にも秀れており、 コスト面にも寄与する作用効果を奏することは明 白である。

図面の簡単な説明

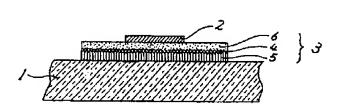
第1図は、ブラウン管を粘接着テープを巻回

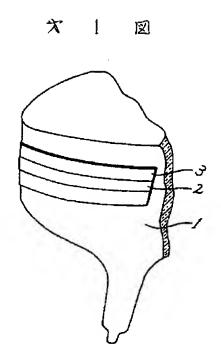
以上の実施例より締付けバンドの加熱締付方式 25 し、その上に締付けバンドを嵌めて一部を切欠い おいて本発明の補強方式は防爆機能のみなら た斜視図、第2図は、その断面側面図である。

1 ……ブラウン管のガラス、2 ……締付けバンド、3 ……粘接着テープ、4 ……基材、5 ……粘 着剤、6 ……熱溶融型接着層。

30

2 図





第7部門(1) 特許法第17条の3の規定による補正の掲載 平5.6.29発行

昭和55年特許願第8779号(特公昭63-24291号、昭63.5.20発行の特許公報7(1)-28[551]号掲載)については特許法第17条の3の規定による補正があったので下記のとおり掲載する。

特許第1727256号 Int. Cl. ⁵ 識別記号 庁内整理番号 H 01 J 9/24 7161-5E C 09 J 7/02 JGP 6770-4J H 01 J 29/87 9057-5E

記

- 1 「特許請求の範囲」の項を「1 横方向強度が高さ 0.6 m以内の線型段差部において 3 0 kg/cdの加圧により切断しない耐圧縮切断強度を有するガラスクロス基材の片面に 8 0 乃至 2 0 0 ℃の融点をもつ熱溶融型接着剤を塗布し、その反対面に感圧性粘着剤を塗布してなる粘着テープをブラウン管と締付けバンドの間に介在させることを特徴とするブラウン管の補強方式。
- 2 粘接着テープをブラウン管の外側面にその全周または部分的に粘着面で貼着した後、少なくとも 1 2 0 ℃以上かつ熱溶融型接着剤の融点より高い温度に加熱した締付けバンドを当該テープ上に接触させて溶融接着させることにより防爆効果を高めることを特徴とする特許請求の範囲第1項記載のブラウン管の補強方式。」と補正する。
- 2 「**発明の詳細な説明**」の項を「現在テレビジョン等で使用するブラウン管の防爆方式は画像の質、 補強効果および生産ラインでの適性化により大部分が側面又は背面保護方式が採用されている。

この方式は特異な形状をするブラウン管内部を極度に真空に保つことにより壁面に生じる歪みができて、ブラウン管の前面に衝撃が加わることにより逆歪みを発生しブラウン管外側面がふくれたり、甚だしいときはやがて破壊されることがあるのを防ぐため、外側面を金属性の締付けバンドで締め付けることによって補強するものである。

このような方式においては締付けバンドの締付け力をブラウン管表面に有効に伝えることを要し、そのためには、締付けバンドの内側とブラウン管表面との間に有効且つ強力な接着部材を介在させねばならない。もし、この有効な接着部材が介在しない時には、バンドを締め付けることによりブラウン管表面の曲面性によってバンドがすべってしまい強効果がなくなったり、或るいは直接バンドがブラウン管表面に接触して表面を傷付ける等して局部的に弱い箇所を発生したり、ブラウン管の外側部へのふくらみに対してコーナーを支点として全体で十分に伸びてしまったりするなどの不利が存在し、満足する防爆機能を果さなくなる欠点が存在する。

一方、有効な接着部材が存在する時は、衝撃を受けたブラウン管の前部にひびが入るのを防ぎ、且つ該部によりひびが発生しても、これに伴つて発生する外側面のふくらみはそのひびの周辺の極めて限られた部分についてのみのバンドを伸ばそうとする力に限定されてしまい、そのひびは締付けバンドの直下で停まると同時に破壊を防止するし、仮にブラウン管が破壊したとしても締付けバンドとの接着により破片は保持され、破壊されたガラス破片が飛散するのは最小限度に停まる。

本発明は前述の点に注目して発明された接着部材として新規なる粘接着テープを用いたブラウン管の 補強方式に関するもので、自動化適性に秀れ、締付けバンドとブラウン管表面との間に有効かつ強力な 接着を与えるべく圧縮切断に対して秀れた強度をもつ基材の片面に締付けバンドと良好な接着を示す熱 溶融型接着剤を、その反対面にガラス表面と良好な接着を示す秀れた凝集性のある感圧性粘着剤より構 成された粘接着テープを介在させたブラウン管補強方式に関するものである。

従来、このような接着の方式の一つは2液性の熱硬化型接着剤が使用されていたが、このような接着剤を使用する場合は締付けバンドの内側にリムバンドを介在させ、そのリムバンドの内側に接着剤を塗布するため、複雑な工程を経たり、バンデイング時に樹脂のはみだしを生じたり、その他接着剤の可使時間への対処のため大規模な2液混合剤を必要とすると同時に、硬化の促進のための長大な硬化炉や、

硬化剤の毒性対策のための大規模な換気設備等の大がかりなライン化投資をせねばならない等のエネル ギーの浪費、安全衛生、そしてコストアツブの不利等があった。

他の方式ではフイルム、紙、クロス等の基材の感圧性粘着テープをブラウン管周囲に巻き付け、その上に締付けバンドをかける方式もあるが、大型ブラウン管等で締付け力を強大にすると基材が切断されてバンドが直接ブラウン管表面に当つてしまったり、締付けバンドとテープとの離型面の間には接着が存在しないため締付けバンドがテープ表面よりズレてしまうなどでバンドの締付け力が有効に伝わらず、適用されるブラウン管の管種が極めて限定されるなどの不利を有していた。このような欠点に対しては熱硬化型樹脂を基材に含浸させたプリプレグや粘着剤を表裏に塗布した両面粘着テープが使用されるが、プリプレグにおいては可使時間が短かく、その管理や、硬化条件の設定が困難となる問題があり、均一な接着を得ることが難しく、また硬化反応を行なうために高温をかけることを要し、このことがブラウン管の内部に装着された発色体の関係で困難なため、加熱温度は80℃程度が限度であり、その結果長い硬化時間が必要となったりする不利があった。粘着剤を用いる場合においては粘着剤の永久流動特性のためバンデイング時に粘着剤が締付けバンドよりはみだし、はみ出た粘着面へ塵埃が付着するなどの外観不良を起こしたり、粘着剤の流動による経日変化で締め付けたバンドが目的の位置からずれてしまい、まったく補強効果を呈さなくなったり、更には両面テープにプロツキングが生じるのを防止するために使用されるセパレーターの配設と、これを廃棄する問題があり、いずれも満足する補強方法とはなり得なかった。

一方プラウン管の大型化及び極小化や、その安全対策の増強の目的でバンドの締付け力を増加させ締付けバンドを加熱しながら締め付けその加熱による膨張と冷却による収縮を利用した加熱バンデイング方式が近年増加してきた。これはブラウン管前面に衝撃が加わることにより外周方向に広がろうとする力Wが生じ、これをより高いバンドの拡張力下で締め付けて押え込むことを目的としており、WとFとの関係は、以下の通りである。

W=K/F ...(1)

ここではKはブラウン管の構造や、バンドとブラウン管の間の接着などによつて決まる定数である。

この加熱バンデイング方式では締付け力Fを増大させるのみでなく、高温に加熱され引張られた金属製バンドは塑型変形領域まで伸ばすことが可能で、立体的な曲面を有するブラウン管外側面に対する密着度も増加するため、バンドの締付け力が極めて有効にブラウン管に伝わる有利さを有する。

したがつてこの方式では大型管に必要な大なる締付け力は勿論のこと、従来の常温の引張り締付け方式において締付け治具の抜き取り時に発生するテンションダウンを起こし易かつた小型管においても強力な締付け張力を与える有利さがある。

本発明はこの加熱バンディング方式に有効なブラウン管補強方式を得ることを目的とするもので、ブラウン管の外側面とバンドの間に有効な接着を与えることによつて前述した式(1)におけるKの値を小さなものとし、合わせて大なる締付け力Fとで外側面のふくらみWを小さくさせることによつて、ブラウン管のひび割れを防ぎ、加えて防爆効果を高めようとするものである。

ところでブラウン管接合部のモールドマツチ部分、バンドの溶接部及びイヤーの取り付け部分には線型の段差を生ずることが知られている。そしてブラウン管接合部の段差が主体であつて一般に 0.5 mm以下であり、バンドの溶接部及びイヤーの取り付け部分はモールドマツチ部分をはずして設けられている。バンドの溶接部の段差は溶接部の当板の厚さが 0.5 mm以下であり、バンド溶接部の突合せのすき間が最大 0.1 mmであるので全体として 0.6 mm以下である。他方イヤーの取り付け部分の段差はイヤーの肉厚とすき間の合計として一般に最大 0.6 mm である。したがつて、ブラウン管の接合に当り、各部の段差はそれぞれ独立して生ずるとして、高さ 0.6 mm 以下の線型段差にかいる圧力に耐える接着部材が要求される。

本発明者等は上記の 0.6 m以下の線型段差に耐える接着部材について検討した結果、接着部材の基材であるガラスクロスが、その横方向強度が高さ 0.6 mの線型段差部分において 3 0 kg/cdの加圧により切断しない耐圧縮切断強度を有する場合にブラウン管のひび割を防ぎ、防爆効果を高め得ることを知得した。

本発明は前記知見に基いてなされたもので、横方向強度が高さ0.6m以内の線型段差部において30kg/cmの加圧により切断しない耐圧縮切断強度を有するガラスクロス基材の片面に80乃至200

、℃の融点をもつ熱溶融型接着剤を塗布し、その反対面に感圧性粘着剤を塗布してなる粘接着テープをブラウン管と締付けバンドの間に介在させることを特徴とするブラウン管の補強方式に関する。

前記したように段差部の高さはブラウン管の器種及び段差部が生ずる位置によって相違するが、最高 0.6 mmの段差部にかゝる圧力は最高 3 0 kg/cdであり、かゝる圧力を受けても切断しないガラスクロス 基材は、その横方向強度すなわち横糸径の耐圧縮切断強度が 3 0 kg/cdを超え、そして段差部の高さが 0.6 mmより低い段差部にかゝる圧力に対しても当然耐え得る。そしてガラスクロスの横糸は 7 5 番手以上の太さの糸を使用する必要があり、 7 5 番手より細い径の糸では 0.6 mmの線型段差上で、 3 0 kg/cd の加圧が加わった時切断される恐れがある。

本発明はブラウン管の外側面の全周または必要な部分にのみ前記の条件を満たす耐圧縮切断強度を有するガラスクロスを基材とする粘接着テープの粘着面を用いて貼着しブラウン管とテープ間の接着部材を形成し、次いで120℃以上、かつ熱溶融型接着剤の融点より高い温度、好ましくは350℃乃至450℃に加熱されて膨張させるか降伏点以上に引張られた締付けバンドをはめ込んだりして締め付けたりする。この瞬間、加熱バンドに接触している接着部材の熱溶融型接着剤は溶融しバンドの冷却とともに固化し強力な接着を締付けバンドとテープ間に形成し、この結果ブラウン管とバンド間はこの粘接着テープを境にして一体化し、バンドの締付け力は有効にブラウン管表面に伝えられるようにしたブラウン管の補強方式に係る。

ここにおいてこの接着効果はブラウン管にその外側にふくらもうとする力Wがかかり、このふくらもうとする力はこれを詳細に見るとクラツクを発生させようとし、クラツクが生じたときはその溝に沿った部分的なものであるが、この力がバンドの締付け力以上にかかったとしてもバンドの伸びを部分的におさえ、クラツクを最小限度に止める効果を発揮する。更にこの補強方式において、テープ基材はかかる方法で締め込まれたバンドの圧力に対して十分な耐圧縮切断性があり、基材切断による接着不良箇所の発生を防ぎ、バンドが直接ブラウン管表面に当たつて傷付けることもない。

加えて、もしもこのブラウン管が破壊されたとしてもガラス破片はバンドにテープを介在して有効に接着されており、危険なガラス破片の飛散は最小限度に止まる副次効果がある。

本補強方式を図面で説明すると図面第1図は本発明における補強方式の使用斜視図で、第2図は使用 状態の断面図である。図中1はプラウン管、3は粘接着テープで、2は締付けバンドである、4はテー プ3の基材であり基材4の一方の面には感圧性粘着剤5が塗布され、反対面に形成された熱溶融型接着 剤屬6は、前記感圧性粘着剤5に対して秀れた離型性を有し、且つ基材4に対して秀れた離型性を有す るものであり加熱されたバンド2と接触することにより接触部分のみが熱溶融して接着する。テープ3 にはモールドマツチ部の段差部分を有し、この段差部分に対しては耐圧縮切断性の秀れた基材4が有効 に働く、粘着剤5はガラス面に対して良好な粘着性と、剪断に抗する高い凝集性とを備えた粘着剤で、 基材4との間にも高い粘着性が存在するものである。

本発明の補強方式に使用する粘接着テープ3の熱溶融型接着剤 6 は、フィルム形成能が良く触点が 80 ℃乃至 200 ℃で、常温で柔軟性があり、且つ金属に対する接着性の高いものが使用され、少なく とも溶融接着後 180 ℃において、引剝力が 500 g / 10 mm 巾以上のものが好ましくエステルレジン、アクリルグラフトポリエチレン、エチレン一酢酸ビニル共重合体、スチレンーブタジエン共重合体、エチレンーアクリル共重合体、ポリアミド等の樹脂の単独又は配合物が使用され、種類に応じて 50μ 乃至 150μ の厚さで使用するよう選ばれる。この接着剤層 6 の表面は、反対側の粘着剤 5 に対し、十分な離型性を有する場合は、そのままで使用されるが不十分な時は微量の離型剤が塗布される。

反対面に使用される粘着剤 5 はガラス面に対して 180 %において引射力が 500 g $\angle 10$ mm 中以上の粘着力のあるアクリル系およびゴム系粘着剤であり、好ましくは適度の凝集性を与えるために、これらに微量の硬化剤が添加された熱硬化型粘着剤であり、これをガラス面に加熱バンディングする時にずれを生じないものが望ましく一般に 50μ 乃至 150μ の厚さの範囲で使用される。また熱硬化型でない粘着剤も使用できるが、この場合ゆるやかな傾斜面で使用した時、バンディング時にずれを生じる場合は引つ掛かりのあるモールドマツチ上でのみ使用する制限がつく。

基材4としてはガラスクロスが使用され、基材4に要求される耐圧縮切断力は締付けバンドとブラウン管表面の間での圧力、更にシビアにはブラウン管表面のモールドマツチや、バンドの溶接部、イヤー

の取付部等に集中的にかかる圧力であり、この圧力は総圧力700から1500kg/cdで部分的には最大20~30kg/cdの力が加わる。この圧力に耐える条件を満たすガラスクロスにおいては少なくとも横糸は75番手以上の太さの糸が使用されるが、この横糸径の耐圧はモールドマツチ精度とクロス織りバランスとかで決定される。接着剤6及び粘着剤4の固定効果に寄与する少ない伸び、バンディング時の高温に対する信頼性、各コーナー付近に取り付けられるイヤーおよびその溶接の凸部、更に締付けバンドの合わせ部分等の局部的な圧縮切断力の影響が最も大きいため、外観、厚さ、作業性、コスト等から考慮してガラスクロス基材を使用する。

本発明に使用する粘接着テープ3を製造するには、予め250℃乃至450℃の温度で溶融した熱溶 融型接着剤を押出機でフイルム状にして基材4にラミネートするか、押出機にかからない樹脂又はその 化合物の場合は、ロールコーターやデイツプコーターで直接基材4に塗布や含浸を行なつたり、セパレ ーター上でフイルムを形成させた後、基材4に転写して熱溶融型接着層6が形成される。

この反対面の感圧性粘着剤層 5 は、これが溶剤型の場合はロールコーターで、無溶剤型の場合はキャレンダーを用いて塗布され、特に無溶剤型粘着剤で押出機が使用できる場合は接着剤層 6 と同時に押し出して塗布することができる。

このようにして製造された粘接着テープ**3**は、自動巻き付けができるよう必要な巾にスリットした状態で供給される。

勿論、接着剤層 6 と粘着剤層 5 との離型性が秀れているためセルパレーターは必要としない。このためプラウン管へ貼着するテーピングマシンは簡単な構造のものでよいと同時に、基材強度が必然的に強い粘着テープ 3 であるため、高速でのテーピング作業ができる利点もある。

こうしてテーピングされたブラウン管に誘導加熱や炎加熱で、その材質のもつ降伏値以上に膨張又は 強制的に引き伸ばされた金属製の締付けバンドをはめこんだり締め付けたりして装着させる。

この時締付け力は、バンドの引張力と室温のブラウン管に加熱されたバンドが触れた瞬間から始まる 収縮力で決定されるため、バンドの加熱条件はその材質の降伏点以上まで伸びる高い温度である程有利 である。しかしながらブラウン管表面との温度差での熱ひずみ、及び粘接着テープに接触した瞬間に、 接触した部分のみ粘接着テープを介してブラウン管と一体化し、その秀れた締付け力と相伴い優秀な補 強効果を呈する。

ガラスクロス基材の粘接着テープ3を用いた補強方式においては、バンデイング時における熱と圧力によって溶融した接着剤層はガラス面へも達する為、粘着剤の永久流動性を固定化する効果が現出し、プラウン管とバンド間の接着力が向上するとともに、接着層の固定力が向上し、より高い補強効果を得ることができる。

更にこの締付けバンドと接触しなかつた、表面にむき出しの接着剤**層 6** はそのままの状態で塵埃等を 拾うことなく美しい外観を保持する。

このように補強されたブラウン管は仕上げ検査工程で異常が発見され回収する必要が生じても、締め付けバンドのみを切断して、180°引剝しを行なうだけでブラウン管表面に接着層の糊残りをしたりすることなく容易に引き剝せる利点が備わつており、生産ロス率は最小限度に止まる。

上述した本発明の粘接着テープを使用したブラウン管の補強方式の数々の利点は効率的で且つ安価に 安全性の高いブラウン管を生産するめために極めて有効な方法であるが、更に具体的には実施例を用い て説明する。

本発明はこれ等の実施例に限定されるものではない。

実施例 1

基材 4 として厚さが $0.18 \,\mathrm{mm}$ で織密度が経方向 $35 \,\mathrm{a}$ $/ 25 \,\mathrm{mm}$ $/ 25 \,\mathrm{$

このテープは粘着面 5 に対する接着面 6 の離型性は良好で粘着剤のプロツキングや接着剤の基材離れ

は認められなかつた。

更に本テープの一般性能は全体の厚さが 0.3 mでガラス板及び鋼板に対する接着性は 3 0 0 ℃におい て5秒間、10kg/cdの加圧を行なつた試験機(テンストロンモデル1131)を用いて測定すると、 粘着剤面の対ガラス板180°引く剝し力および、対ガラス板剪断接着力は前者が2.2 kg/30 mm巾 (引つ張り速度300㎜/min)で後者が125㎏/cml(引つ張り速度50㎜/min)であつた。 同様に接着剤面の対鋼板 1 8 0 ° 引剝し力と対鋼板剪断接着力はそれぞれ 2,6 kg/3 0 mm 2 5,8 kg/ cdであった。

このテープを33㎜中に切断し、20インチカラーテレビブラウン管1の外側部モールドマツチ段差 (最大段差 0.3 8 mm)上に1周巻き付け(約 1.5 m)た後、このテープの上に誘導加熱により約 350℃に加熱した締込みバンド(Mn含量0.7%の鋼板で表面酸化処理済)2を約50㎏/30㎜巾 の力で引つ張りながら締め付け防爆装備とした。この防爆装備による補強効果は前面ヒツトテストによ るクラツクパターン解析、落下テストによる飛散分布、強制ずり試験によるずれ量、ヒートサイクルテ ストによるテンショングウン値等すべて良好な結果であり、秀れた防爆機能を有することが認められた。 (表】参照)

本補強方式の具体的のな防爆特性に寄与する点は、ブラウン管を破壊して、この粘接着テープの形状 およびブラウン管表面そして締付けバンドとの接着力を評価することによつて明らかとなり、テープ基 材は、圧力の集中するコーナーモールドマツチ上でも切れは認められず、わずかに織り乱れが発生した のみであつた。更に対ブラウン管 1 表面への引剝し力は 1.8 5 kg/3 3 mm、対締込みバンド 2 への引剝 し力は2.6 8 kg/3 3 mmであり、良好な接着力を示した。

上述のように本発明の補強方式はその秀れた防爆特性のみならず、外観にも秀れ、防爆特性に具体的 に寄与する数値を示す等、本方式の有効性が実証された。

基材 4 として厚さが0. 1 ㎜のポリエステルフイルムの片面に熱溶融型接着剤 6 として軟化点 1 2 5 ℃ のエステルレジン(変性ポリエステル樹脂)をトルエンで希釈してロールコーターを用い厚さ50uに なるよう塗布、乾燥し、その上にイソシアナートーアルコール共反応型離型剤を約0.18g/㎡塗布し て熱溶融型接着シート6とした。

一方、このシートの反対面に天然ゴムおよびロジン酸誘導体より構成された感圧性粘着剤をトルエン を溶剤として厚さ50μの粘着剤層5を形成するよう塗布乾燥して紙管に巻き取り粘接着テープ3を製 造した。本テープの一般性能は表1に示す通りで、9インチブラウン管に21㎜巾にスリツトしたテー プを全周(約1m)巻き付け、この上より巾19㎜で内径がブラウン管外径に対して95%になるよう 予め溶接した金属バンド2を420℃に誘導加熱してはめ込んで防爆補強を行なつた。

この補強の防爆効果は実施例1に記述した項目と同一評価を行なつたが、表1の注2.注5.注6に 示す結果により十分な補強効果は得られなかつた。

比較例 2

基材4として厚さ0.22㎜、織り密度が経方向50本/25㎜(糸番手30)、緯方向40本/25 ㎜のスフ布に、熱溶融型接着剤として軟化点185℃のポリアミド樹脂(アミン価0.5以下)を250 **℃に保たれたホツトメルトロールコーターで接着剤層が 6 0 μの厚さになるよう塗布し、その表面に実** 施例1の離型剤を0.1g/㎡塗布して熱溶融型接着シート6とした。次いで反対面に固型の天然ゴム系 粘着剤を厚さ70μに塗布して紙管に巻き取り粘接着テープ3とした。このテープ3を比較例1と同一 のプラウン管1に同一の方法で適用し、同一の防爆装備を行なつて防爆機能を評価した。この結果は表 1の注2に示すように、破壊後テープ形状の検査においてやや切れかかつている部位が認められた。

実施例 2

基材として実施例1のガラスクロスの片面に熱溶融型接着剤として軟化点128℃のスチレン-ブタ ジエン共重合体を主成分としてロジン及び石油樹脂が配合された配合物を250℃に保つたホツトメル トロールコーターを用いて接着剤層 6 が厚さ 7 0 μになるように塗布し次いで反対面に実施例 1 の粘着 剤を50μの厚さになるよう塗布乾燥5して紙管に巻き取り粘接着テープ3とした。

このテープを実施例1と同一のブラウン管1に同一の方法で適用し、同一の防爆装備を行なつて防爆

機能を評価した。この結果は表1に示す通り良好な結果であった。 実施例 3

基材として厚さが0.24mmで織密度が経方向25本/25mm(糸番手150×2)、緯方向25本/25mm(糸番手150×2)、緯方向25本/25mm(糸番手150×2)、緯方向25本/25mm(糸番手150×2)、緯方向25本/25mm(糸番手150×2)のアミノシラン処理済ガラスクロス(体圧縮切断強度38kg/c㎡)の片面に熱溶融型接着剤として軟化点950のエチレン一酢酸ビニル共重合体(酢酸ビニル含量10Wt%)を3500の押出条件で厚さ60 μ となるよう押し出し、基材にラミネート60 した。次いで反対面に比較例2の固型天然ゴム系粘着剤をキヤレンダーを用いて60 μ の厚さになるよう塗布50紙管に巻き取って粘接着テープ3とした。

このテープを 3.8 m 巾に切断し 2.6 4 2 5 7

この補強の防爆効果は、表1に示すように良好な結果で、ブラウン管1と締込みバンド2間の接着も満足すべき結果であった。

比較例 3

実施例1の基材4の両面に実施例3の固型ゴム系粘着剤をキヤレンダーを用いて仕上りの厚さが 0.25 mとなるよう塗布し、セパレーターとともに紙管に巻き込みガラス布基材両面粘着テープとした。このテープを実施例1と全く同一の方法で20インチブラウン管1に防爆装備を行ない防爆機能を調べた。その結果防爆特性は表1の注4に示すように樹脂のはみ出し、それに伴う塵埃の付着、バンデインゲ時のずれ、さらにはテーピング時にセパレーターがテープと一緒になつて巻かれてしまつたり、ガイドロールに巻き込まれたりするなどの不利があつた。

比較例 4

中33mで片面に 25μ 厚さにアクリル酸エステルを主成分とするアクリル系粘着剤が塗布された厚さ 50μ のポリエステルフイルム粘着テープを実施例1と同一のブラウン管1に同一の方法で防爆装置を行ない防爆機能を調べた。この結果表1に示すように前面ヒット、落下の両テストで異常が認められると同時に、締付けバンド3がテープ背面よりズレているのが認められた。更にバンドを切断しテープの状態を観察すると、ほぼ全周にわたつてモールドマッチライン上で切断され特にコーナー部分では直接バンドが全体に亘つてブラウン管に接触し、ブラウン管の一部表面に傷の入つている箇所が認められた。次いで強制破壊を行なうとブラウン管のガラス破片は締付けバンドと接触していないため無方向に飛散してしまう不利があつた。

表1 粘接着テープの接着特性と防爆試験結果

	項	8	実施例1	比較例1	比較例 2	実施例2
粘接着	ラテープの仕上り厚さ	(mm)	0.30	0. 2 0	0.30	0.30
注1	熱溶融型接着剤の鋼	180 ° 引剝力g/10mm	850	700	7 3 0	940
	板に対する接着力	剪断接着力kg/cd	2 5. 8	2 1. 5	2 0. 5	3 1. 5
注1	粘着剤のガラス板に	180 ° 引剝力g/10mm	700	900	900	750
<u> </u>	対する接着力	剪断接着力kg/cm	1 2. 5	1 3. 5	1 4. 5	1 2. 0
注2	バンデイング後の基	長 辺	無	無	有	無
	材切れの有無	コーナー	無	有	有	無
		短辺	無	無	無	無
	ブラウン管に対する	長 辺_	560	630	600	550
	180 ° 引剝強さ	コーナー	1110	1 1 6 0	1010	1160
	(g/10m換算)	短辺	560	630	5 5 0	5 5 0
	締付けバンドに対す	長 辺	800	490	500	600
	る180 ° 引剝強さ	コーナー	1350	1250	1 1 2 0	1200
	(g/10mm換算)	短 辺	800	490	500	600
注3	ヒートサイクルによる	るバンドの初期位置よ	0		0	
	りのいずれ量 (mm)		U	U	U	0
注4	強制ずれ試験における	5ずれ量 (gm)	1以下	1以下	2	1以下
注5	5フィートポンドテン	ストにおけるバンド直				
	下を通過したクラック	す本数	5	7	8	5
注6	破壊後のガラス片のパ	ベンドへの保持率%	9 5	8 5	9 5	9 5

表 1 (続き)

	項	自	実施例3	比較例3	比較例4
粘接種	テープの仕上り厚さ	(mm)	0. 3 5	0. 2 5	0.05
注1	熱溶融型接着剤の鋼	180 ° 引剝力g/10mm	710	7 5 0	-
	板に対する接着力	剪断接着力kg/cm	2 5. 5	2 0. 5	_
注1	粘着剤のガラス板に	180 ° 引刺力g/10mm	850	980	450
	対する接着力	剪断接着力kg/cm	1 3. 5	2 0, 5	1 0. 5
注2	バンデイング後の基	長 辺	無	無	有
	材切れの有無	コーナー	無	無	有
		短 辺	無	無	有
Ì	プラウン管に対する	長 辺	600	600	300
	180 ° 引剝強さ	コーナー	1000	1 1 1 0	_
	(g/10 mm換算)	短 辺	600	600	3 0 0
	締付けバンドに対す	長 辺	630	5 5 0	0
	る180 ° 引剝強さ	コーナー	1550	1210	0
	(g/10mm換算)	短 辺	650	5 5 0	0
注3	ヒートサイクルによる	5バンドの初期位置よ	0		^
	りのいずれ量 (mm)		U	6	0
注4	強制ずれ試験における	ろずれ量 (mm)	1以下	10以上	10以上
注5	5 フイートポンドテン	ストにおけるバンド直	3		1.5
	下を通過したクラック	ク本数	3	6	1 5
注6	破壊後のガラス片の	ベンドへの保持率%	9 5	9 0	0

注1 300℃×5sec. 10kg/cdで加熱後23℃に冷却して測定。

注2 肉眼にて判定。

- 注3 45°C (5 h r s) ~+80°C (5 h r s) を1サイクルとし、10サイクル放置後の最大ズレ部位のズレ距離。
- 注4 70℃においてバンドを固定しブラウン管に120kgの荷重を30分加えた時の最大ズレ部位の ズレ距離。
- 注5 500gの鋼球をブラウン管前面を上にした位置より1.5mの高さの位置から落下させた。
- 注6 破壊後、締付けバンド全周に対してのガラス片の保持率: 肉眼判定。

以上の実施例より締付けバンドの加熱締付方式において本発明の補強方式は防爆機能のみならず、巻付作業性すなわちブラウン管に粘接着テープを巻き付け、貼着するテーピング作業の容易性、仕上がり外観にも秀れており、コスト面にも寄与する作用効果を奏することは明白である。」と補正する。